# (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

# (11)特許出願公開番号

# 特開平11-350075

(43)公開日 平成11年(1999)12月21日

(51) Int.Cl. <sup>6</sup>	識別記号	FI			
C 2 2 C 38/00	301	C 2 2 C 38/00 3 0 1 Z			
B 2 3 K 20/00	3 3 0	B 2 3 K 20/00 3 3 0			
C 2 2 C 38/04		C 2 2 C 38/04			
38/54		38/54			
E01B 5/02		E 0 1 B 5/02			
		審査請求 未請求 請求項の数3 OL (全 4 頁)			
(21)出願番号	特願平10-302623	(71) 出願人 000006655			
		新日本製鐵株式会社			
(22)出顧日	平成10年(1998)10月23日	東京都千代田区大手町2丁目6番3号			
		(72)発明者 内野 耕一			
(31)優先権主張番号	特願平10-94831	福岡県北九州市戸畑区飛幡町1番1号 新			
(32)優先日	平10(1998) 4月7日	日本製鐵株式会社八幡製鐵所内			
(33)優先権主張国	日本(JP)	(72)発明者 上田 正治			
		福岡県北九州市戸畑区飛幡町1番1号 新			
		日本製鐵株式会社八幡製鐵所内			
		(74)代理人 弁理士 田村 弘明 (外1名)			
		(11) (EX ) (EX EA) (A) (A) (A)			

# (54) 【発明の名称】 ガス圧接性に優れたパーライト系レール

#### (57)【要約】

【課題】 パーライト系レールのガス圧接時、圧接界面 に生ずる低融点複合酸化物 (ムライト) 生成に起因する 欠陥を防止し、健全なガス圧接継手を得る。

【解決手段】 重量%で、C:0.60~1.20%、Si:0.10~0.50%、Mn:0.30~1.20%、N:0.0060~0.0200%を含有し、あるいはさらに、Cr:0.05~2.00%、Mo:0.01~0.20%、Cu:0.05~1.00%、Ni:0.05~1.00%、Nb:0.005~0.05%、V:0.01~0.20%、Co:0.1~2.0%、Ti:0.005~0.05%、B:0.001~0.005%、の一種または二種以上を含有し、残部が鉄および不可避的不純物からなることを特徴とするガス圧接性に優れたパーライト系レール。

1

# 【特許請求の範囲】

【請求項1】 重量%で、

 $C : 0.60 \sim 1.20\%$ 

 $Si: 0.10 \sim 0.50\%$ 

 $Mn: 0.30 \sim 1.20\%$ 

 $N : 0.0060 \sim 0.0200\%$ 

を含有し、残部が鉄および不可避的不純物からなること を特徴とするガス圧接性に優れたパーライト系レール。

# 【請求項2】 重量%で、

 $C : 0.60 \sim 1.20\%$ 

 $Si: 0.10 \sim 0.50\%$ 

 $Mn: 0.30 \sim 1.20\%$ 

 $N : 0.0060 \sim 0.0200\%$ 

を含有し、さらに

 $Cr: 0.05\sim 2.00\%$ 

 $Mo: 0.01\sim0.20\%$ 

 $Cu: 0.05 \sim 1.00\%$ 

 $Ni: 0.05 \sim 1.00\%$ 

Nb: 0. 005 $\sim$ 0. 05%

 $V : 0.01 \sim 0.20\%$ 

 $Co: 0.1 \sim 2.0\%$ 

 $Ti: 0.005\sim 0.05\%$ 

B :  $0.0001 \sim 0.0050\%$ 

の一種または二種以上を含有し、残部が鉄および不可避 的不純物からなることを特徴とするガス圧接性に優れた パーライト系レール。

【請求項3】 ガス圧接性が、ガス圧接時に圧接界面で の低融点酸化物生成による割れを生じないことを特徴と する請求項1又は2に記載のガス圧接性に優れたパーラ イト系レール。

#### 【発明の詳細な説明】

## [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は主にガス圧接により 長尺レールとして用いられる鉄道用パーライト系レール に関するものである。

## [0002]

【従来の技術】近年、鉄道用レールは軌道の保守・点検 の簡略化、騒音・振動の抑制、乗り心地の向上の観点か ら溶接によるロングレール化が進められている、用いら れる溶接法にはフラッシュバットやガス圧接、エンクロ 40 【0008】 ーズアーク溶接およびテルミット溶接などがある。

【0003】これらの溶接方法の中でフラッシュバット やガス圧接は文献(鉄と鋼、Vol.70, No.10,1984)にも示 されているようにレールのロング化には必須の技術とな\*

 $C : 0.60 \sim 1.20\%$ 

 $Mn: 0.30\sim 1.20\%$ 

を含有し、残部が鉄および不可避的不純物からなること を特徴とするガス圧接性に優れたパーライト系レール、※

 $C : 0.60 \sim 1.20\%$ 

 $Mn: 0.30\sim 1.20\%$ 

2

\*っている。これらの接合の場合、レール同士を接合する ため、その接合性はレール鋼成分の影響を受けやすい。 特にガス圧接では接合すべき端面を突き合わせて密着き せ、レール軸方向に加圧しながら、大気中にて酸素-ア セチレン炎で外周から加熱し接合するため、接合界面に 酸化物が生成し、場合によっては多元系の低融点酸化物 となり、欠陥となる、そこで、酸化を防止するために特 開平7-227684号公報や特開平7-232285 号公報などにみられるように、端面をシールして酸素の 10 侵入を防止するか、侵入酸素をガス化元素で除去する方 法などが検討されている。

【0004】また、レール鋼としては、従来から高炭素 鋼が用いられているが、この場合、圧接中に一度、生成 した酸化物が鋼中の炭素により、還元されうることが文 献(溶接学会論文集、第14巻、第2号、1996)に述べ られており、鋼中炭素もガス圧接性向上に寄与すると考 えられる。

【0005】しかしながら、低融点複合酸化物生成の原 因となるA1の酸化物は生成エネルギーが小さく、安定 20 であるため、ガス圧接で晒される温度域(~1300 ℃)では容易に炭素で還元されないと推定される。

# [0006]

【発明が解決しようとする課題】レール鋼は構造部材で あり、その特性上、強度の確保が必要な材料である。従 って、鉄に合金を添加して製造される場合が殆どで、そ れらの強化元素であるSi、Mn、Crなどの合金添加 が必須となる。これらの元素の単独あるいは複合の酸化 物は比較的融点が高く、ガス圧接温度の最高加熱温度よ り高いため、溶融は生じないが、これらにA1の酸化物 30 が複合するとその融点が1100℃程度のムライトと呼 ばれるA1-Si-Mn系酸化物を形成し、欠陥の原因 となる。

【0007】レール鋼の脱酸ではこのA1の混入を可能 な限り防止するために、Si脱酸などA1キルド以外の 方法が用いられる場合が多いが、その場合でも微量のA 1の混入は不可避で、その結果、圧接時の欠陥発生に影 響を及ぼす場合がある。本発明の課題は圧接界面でのこ の微量混入A1の酸化を防止し、多元系の低融点複合酸 化物生成を防止することにある。

【課題を解決するための手段】本発明は、レールのガス 圧接時の圧接界面でのレール鋼中微量A1の酸化を防止 し、多元系の低融点複合酸化物生成を防止できるパーラ イト系レールであり、その要旨は、(1) 重量%で、

 $Si:0.10\sim0.50\%$ 

 $N : 0.0060 \sim 0.0200\%$ 

※(2) 重量%で、

 $Si:0.10\sim0.50\%$ 

 $N: 0.0060 \sim 0.0200\%$ 

3

を含有し、さらに

 $Cr: 0.05\sim 2.00\%$  $Mo: 0.01\sim 0.20\%$  $Cu: 0.05 \sim 1.00\%$  $Ni: 0.05 \sim 1.00\%$ Nb: 0.  $005\sim0.05\%$  $V : 0.01 \sim 0.20\%$  $C \circ : 0. 1 \sim 2. 0\%$  $Ti:0.005\sim0.05\%$ B :  $0.0001 \sim 0.0050\%$ 

の一種または二種以上を含有し、残部が鉄および不可避 的不純物からなることを特徴とするガス圧接性に優れた パーライト系レール、(3) ガス圧接性が、ガス圧接 いことを特徴とする前記(1)又は(2)に記載のガス 圧接性に優れたパーライト系レール、である。

#### [0009]

【発明の実施の形態】以下、本発明について詳細に説明 する。C、Si、Mnはレールの具備すべき強度を満足 し、且つパーライト系組織を安定に得るための必用な元 素である。

【0010】Cは、パーライトを生成させて耐摩耗陛を 確保する有効な成分として0.60%以上の含有が必要 である。しかし、1.20%を超える高い含有量ではセ 20 メンタイト組織を多く析出して延性が著しく低下する。 したがって、Cの含有量はO.60~1.20%とす

【0011】Siは、パーライト組織中のフェライトを 強化するに有効な成分として0.10%以上を含有させ る。しかし、0.50%を超える含有量は、ガス圧接時 の酸化物形成が容易となりA1との複合酸化物形成を助 長する。したがって、Siの含有量は0.10~0.5 0%とする。

【OO12】Mnは、パーライト組織の強化に有効な元 30 量はO.01~O.20%とする。 素で0.30%未満の含有量はその効果が小さく、1. 20%を超える含有量はSiと同様にガス圧接時の酸化 物形成が容易となり A 1 との複合酸化物形成を助長す る。したがって、Mnの含有量は0.30~1.20% とする。

【0013】Nについては、本発明の目的とするところ の、鋼中の微量A1の酸化を防止するための添加であ り、具体的には鋼中の微量A1をA1Nの析出物として 鋼中に固定し、ガス圧接時に酸化A1とSi、Mnなど の酸化物との低融点複合酸化物生成を阻止する作用を持 40 つ。

【0014】窒化物生成に関してはFe、Si、Crあ るいは後述するその他の選択元素、特にNbやVも炭窒 化物として生成の可能性はあるが、生成のためのエネル ギーがA1に比較して高く、A1Nの生成が選択的に生 ずる。そして、鋼中に不可避的に存在するA1の量、約 0.004%を窒化物として固定するためには、少なく とも0.0060%の窒素が必要であり、また、0.0 200%を超えるとその効果が減ずるとともに、鋼溶製 \*60~0.200%とする。

【0015】以下、必要に応じて添加する元素について 説明する。Crは、パーライトの平衡変態点を上昇さ 時に圧接界面での低融点酸化物生成による割れを生じな 10 せ、結果としてパーライト組織を微細にする元素である が、0.05%未満ではその効果は小さく、2.0%を 超える過剰な添加はマルテンサイトを生成させ、鋼を脆 化させる。したがって、Crの含有量は0.05~2.0%とする。

> 【0016】Moは、強度向上に効果のある元素である が、下限値である0.01%未満ではその効果を減じ、 上限値である0.20%超ではマルテンサイトの生成を 招き、レール鋼本来の耐表面損傷性に有害となる。した がって、Moの含有量は0.01~0.20%とする。

【0017】Cu、Niは、延性・靱性を損なわず、強 度の向上に有効な元素であるが、0.05%未満ではそ の効果が減じ、1.00%を超えるとその効果が飽和す る。したがって、Cu、Niの含有量はそれぞれO.O 5~1.00%とする。

【0018】Nb、Vは析出効果による強度向上元素で あるが、下限値のそれぞれ0.005%、0.01%未 満ではその効果が減じ、上限値のそれぞれ0.05%、 0.20%を超えるとその効果が飽和する。したがっ て、Nbの含有量は0.005~0.05%、Vの含有

【0019】Coはパーライトの強化に有効な元素であ るが、0.1%未満では効果が減じ、2.0%を超える と効果が飽和する。したがって、Coの含有量はO.1 ~2.0とする。

【0020】Tiは析出効果に加え、組織の細粒化にも 有効な元素で0.005%以上含有させるが、あまり多 く含有させるとその効果が飽和するため上限を0.05 0%とする。

【OO21】Bはパーライト変態を促進し、パーライト 組織の安定化に有効であるため、0.00015以上含 有させるが、過剰な含有はB系の粗大介在物を生ぜし め、靭性を劣化させるため、上限を0.0050%とす る。

【0022】上記のような成分組成で構成されるレール 鋼は、転炉、電気炉往どの通常の溶解炉で溶製し、この 溶鋼を造塊・分塊法あるいは連続鋳造法で鋼片とし、さ らに熱間圧延法でレールに製造きれる。

# [0023]

【実施例】以下に実施例により本発明を具体的に示す。 上、不安定となる。したがって、Nの含有量はO.OO\*50 表1に示す成分組成のレールについて、ガス圧接を行い

12/30/2008, EAST Version: 2.3.0.3

5

評価した。その結果を表1に併記した。ここで、ガス圧接性の評価は、次に述べるガス圧接条件にてレール圧接継手を作製し、頭部が引張となるように2点支持間の距離が1000mmの3点曲げにより、接合部を強制破断 \*

\*し、破断面状に低融点酸化物による欠陥の存在を目視で 観察・評価した。

6

[0024]

【表1】

	符号	C	Si	Mn	N	Al	その他	欠陥の有無
	Α	0.68	0.15	0.80	0.0075	0.0040	Ti:0.01,B:0.0010	欠陥なし
本	В	0.68	0.25	0.80	0.0180	0.0045		欠陥なし
発	U	0.79	0.25	0.90	0.0100	0.0050	Cr: 0.20	夕略な
明	Δ	0.80	0.50	1.20	0.0080	0.0035	Nb: 0.01,V: 0.03	欠略なし
例	Ш	0.95	0.30	1.00	0.0080	0.0035	Mo:0.20,Co:0.50	欠陥なし
<u> </u>	Ŀ	0.79	0.25	1.00	0.0080	0.0035	Cu: 0.3,Ni: 0.3	欠陥なし
比	G	0.68	0.60		0.0040			溶融欠陥有り
較	Н	0.78	0.80	1.30	0.0045	0.0035	Cr: 0.8	溶融欠陥有り
例	I	0.75	0.55	1.50	0.0250	0.0040	Mo:0.3	溶融欠陥有り

【0025】ガス圧接は、 $TGP-HAと称する汎用のガス圧接機を用い、加圧力を<math>600 kgf/mm^2$ とし、酸素ガスは1次圧 $7.0 kgf/cm^2$ 、2次圧 $5.0 kgf/mm^2$ 、流量1151/min、アセチレンガスは1次圧 $1.3 kgf/cm^2$ 、2次圧 $0.6 kgf/cm^2$ 、流量1251/minの条件で行った。

【0026】表1において、A~Fが本発明レール、G~Iが比較レールである。各供試レールについて、上記※

※の条件でガス圧接を行い、ガス圧接継手の欠陥発生の有無を評価した結果は表1に示す通りであり、本発明レールには欠陥が認められなかった。

# [0027]

【発明の効果】本発明により、ガス圧接時に、圧接界面での低融点酸化物生成による割れを生じる等の、欠陥発生の生じないパーライト系レールを提供できる。